Also published as:

FR2793289 (A1)

DE10021818 (A

MOTIVE POWER TRANSMISSION MECHANISM

Patent number:

JP2001153152

Publication date:

2001-06-08

Inventor:

OCHIAI YOSHIHIRO

Applicant:

SANDEN CORP

Classification:

- international:

F16D7/10; F16D41/08; F16H35/10; F16H55/36

- european:

Application number:

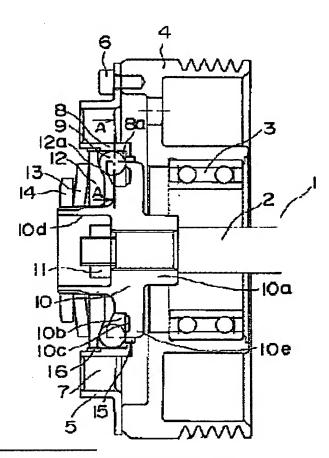
JP20000068574 20000313

Priority number(s):

Abstract of JP2001153152

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a stable motive power transmission mechanism having no influence by a change in an ambient temperature, capable of preventing an entrance of foreign matter, capable of preventing abrasion, capable of preventing rust and capable of surely maintaining a cutoff state after cutting off the transmission of torque once.

SOLUTION: When generating torque exceeding a preset value by an accident of a compressor 1, one taper surface (either one according to the rotational direction of a pulley) of respective radial directional tapered recessed parts 8a of a pulley 4 side inner ring 8 presses respective balls 9 to be moved to respective radial directional and rotary shaft directional recessed parts 10b of a hub 10. Since there is the slight possibility of returning the respective balls to the radial directional outside in a state after this movement, the respective one taper surfaces and an inclined face 12a of a ball pressing ring 12 move the respective balls further to the respective rotary shaft directional inmost recessed parts 10c, so that the respective balls are surely checked from returning to the radial directional outside. Thus, since the inner ring and the respective balls separate from each other, rotation of the pulley is not transmitted to a rotary shaft 2 of the compressor.



Data supplied from the esp@cenet database - Patent Abstracts of Japan

BEST AVAILABLE COPY

(19)日本国特許庁(JP)

(12)公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開2001-153152

(P2001-153152A)(43) 公開日 平成13年6月8日(2001.6.8)

(51) Int. Cl. 7	,	識別言	记号		FΙ		テーマコード(参考)
F16D	7/10				F 1 6 D	7/10	3J031
	41/08					41/08	Z
F16H	35/10				F16H	35/10	G
	55/36					55/36	E
							Н
	審査請求	未請求	請求項の数16	OL			(全10頁)

(21)出願番号

特願2000-68574 (P2000-68574)

(22)出願日

平成12年3月13日(2000.3.13)

(31)優先権主張番号 特願平11-127309

(32)優先日

平成11年5月7日(1999.5.7)

(33)優先権主張国

日本(JP)

(31)優先権主張番号 特願平11-258576

(32)優先日

平成11年9月13日(1999.9.13)

(33)優先権主張国

日本(JP)

(71)出願人 000001845

サンデン株式会社

群馬県伊勢崎市寿町20番地

(72) 発明者 落合 芳宏

群馬県伊勢崎市寿町20番地 サンデン株式

会社内

(74)代理人 100071272

(外2名) 弁理士 後藤 洋介

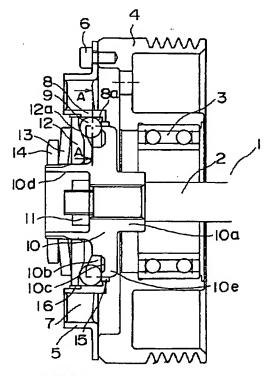
Fターム(参考) 3J031 AA02 AC01 BA19 CA03

(54) 【発明の名称】動力伝達機構

(57)【要約】

【課題】 周囲の温度変化の影響を受けず、異物の侵入 防止が可能で、摩耗防止及び防錆も可能で、しかも、ト ルクの伝達が一旦遮断された後は遮断状態を確実に維持 する安定した動力伝達機構を提供する。

【解決手段】 圧縮機1の事故等に起因して設定値を超 過したトルクが発生した際、プーリ4側のインナーリン グ8の各径方向テーパ状凹部8 a の一方のテーパ面(プ ーリの回転方向に応じていずれか一方)が、各ボール9 を押圧してハブ10の各径方向及び回転軸方向凹部10 bに移動する。この移動後の状態では、各ボールは、径 方向外側に戻る若干の恐れがあるため、各一方のテーパ 面とボール押圧リング12の傾斜面12aとは、各ボー ルを各回転軸方向奥凹部10 cに更に移動する。この結 果、各ボールは、径方向外側に戻ることを確実に阻止さ れる。したがって、インナーリングと各ボールとは、離 間するため、プーリの回転は、圧縮機の回転軸2に伝達 されない。



BEST AVAILABLE COPY

20

【特許請求の範囲】

【請求項1】 複数の径方向テーパ状凹部を有する駆動側回転部材と、回転軸に連結され、かつ、複数の径方向及び回転軸方向凹部を有する従動側回転部材と、前記各径方向テーパ状凹部から前記各径方向及び回転軸方向凹部に移動することができる各ボールと、前記従動側回転部材に取り付けられたばね及び前記ばねによって付勢されたボール押圧リングとから構成され、トルクの伝達時には、前記ボール押圧リングに形成された傾斜面が前記各ボールを前記駆動側回転部材の前記各径方向テーパ状 10凹部と前記従動側回転部材とに圧接させ、トルクの遮断時には、前記駆動側回転部材の前記各径方向テーパ状凹部の一方のテーパ面と前記ボール押圧リングの前記傾斜面とが前記各ボールを前記各径方向及び回転軸方向凹部に移動させることを特徴とする動力伝達機構。

1

【請求項2】 前記従動側回転部材が前記各回転軸方向 凹部に連続する各回転軸方向奥凹部を有し、トルクの遮 断時には、前記各ボールが前記各回転軸方向奥凹部に移 動することにより径方向の移動を阻止されることを特徴 とする請求項1記載の動力伝達機構。

【請求項3】 前記駆動側部材が、プーリと、前記プーリに固定されたアウターリングと、前記各ボールに圧接するインナーリングと、前記アウターリングと前記インナーリングとの間を結合する弾性変形可能なゴム部材とを有することを特徴とする請求項1記載の動力伝達機構。

【請求項4】 前記ばねは、皿ばねであって、ねじによって前記ボール押圧リングに対する付勢力を設定されることを特徴とする請求項1記載の動力伝達機構。

【請求項5】 前記駆動側回転部材の内周面と前記従動 30 側回転部材の外周面との間、及び、前記駆動側回転部材の内周面と前記ボール押圧リングの外周面との間を、それぞれシール部材によって密閉したことを特徴とする請求項1記載の動力伝達機構。

【請求項6】 前記ゴム部材の内周面と前記従動側回転部材の外周面との間、及び、前記ゴム部材の内周面と前記ボール押圧リングの外周面との間を、それぞれ圧接することによって密閉したことを特徴とする請求項3記載の動力伝達機構。

【請求項7】 前記インナーリングに固定されたリング 40 状シール部材と前記従動側回転部材の外周面との間、及 び、前記ゴム部材の内周面と前記ボール押圧リングの外 周面との間を、それぞれ圧接することによって密閉した ことを特徴とする請求項3記載の動力伝達機構。

【請求項8】 前記ゴム部材の内周面と前記従動側回転部材の外周面との間、及び、前記インナーリングに固定されたリング状シール部材と前記ボール押圧リングの外周面との間を、それぞれ圧接することによって密閉したことを特徴とする請求項3記載の動力伝達機構。

【請求項9】 前記アウターリングと前記プーリとの間 50 球軸受24の内輪が固定され、球軸受24の外輪には、

に隙間が発生した場合、前記アウターリング、前記ゴム部材及び前記インナーリングを前記プーリ側へ移動しても、前記密閉を維持することができることを特徴とする請求項6,7又は8記載の動力伝達機構。

【請求項10】 前記従動側回転部材と前記回転軸との間に隙間が発生した場合、前記従動側回転部材、前記各ボール及び前記ボール押圧リングを前記プーリ側へ移動しても、前記密閉を維持することができることを特徴とする請求項6,7又は8記載の動力伝達機構。

【請求項11】 前記密閉された空間に防錆材又は潤滑材を封入したことを特徴とする請求項5~10のいずれか1項記載の動力伝達機構。

【請求項12】 前記各ボールが前記一方のテーパ面によって前記各径方向テーパ状凹部から前記各径方向及び回転軸方向凹部へ移動を開始した後に、前記各ボールが接する前記ボール押圧リングの傾斜面の角度を、前記各ボールが移動を開始する前に接する前記ボール押圧リングの傾斜面の角度よりも小さく形成したことを特徴とする請求項1記載の動力伝達機構。

【請求項13】 前記各ボールが前記一方のテーパ面に よって前記各径方向テーパ状凹部から前記各径方向及び 回転軸方向凹部へ移動を開始する時のトルクと、完全遮 断時のトルクとが略等しくなるように構成したことを特 徴とする請求項1記載の動力伝達機構。

【請求項14】 トルクの遮断時に、前記各ボールが前記各回転軸方向奥凹部に移動した状態においても、前記ばねの付勢力が前記各ボールに作用するように、前記従動側回転部材と前記ボール押圧リングとの間に隙間を形成したことを特徴とする請求項2記載の動力伝達機構。

【請求項15】 トルクの遮断時に、前記各ボールが前記各回転軸方向奥凹部に移動した状態においても、前記ばねの付勢力が前記各ボールに作用するように、前記各回転軸方向奥凹部の深さを設定したことを特徴とする請求項2記載の動力伝達機構。

【請求項16】 前記ねじに緩みを防止する手段を併用 したことを特徴とする請求項4記載の動力伝達機構。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、トルクリミッタの機能を有する動力伝達機構に関するものであり、圧縮機及び一般産業用機器等の分野に広範に用いることができる。

[0002]

【従来の技術】この種の動力伝達機構は、多数提案されているが、一例として特開平8-135752号公報に記載された動力伝達機構について図19を参照して説明する。

【0003】図19(b)に示されるように、圧縮機2 1のフロントハウジング22の内筒突出部22Aには、 球動器24の内輪が固定され、球動器24の外輪には ロータ25が固定されている。ロータ25には、プーリ26が固定され、プーリ26には、リベット27により第1保持部材28が固定されている。

【0004】圧縮機21のシャフト23には、ハブ29がナット30により固定され、ハブ29には、リベット31により第2保持部材32が固定されている。

【0005】第1保持部材28と第2保持部材32との間には、合成樹脂又はゴム製の弾性リング体33が圧入されている。

【0007】プーリ26から圧縮機21のシャフト23に通常のトルクを伝達する際には、弾性リング体33の複数の凸部33A及び凹部33Bが、それぞれ第1保持部材28の複数の凹部28A及び凸部28Bと第2保持部材32の複数の凹部32A及び凸部32Bとの間で圧縮変形し、その反力によりトルクを伝達する。そして、圧縮機21の焼付き事故等に起因して設定値を超過したトルクが発生した際には、弾性リング体33が変形し、その径方向肉厚が減小する。この結果、弾性リング体33は、第2保持部材32の凹部32A及び凸部32Bに対してスリップするので、トルクの伝達が遮断される。

[0008]

【発明が解決しようとする課題】前記従来の動力伝達機構では、第1保持部材及び第2保持部材に回転方向に沿ってそれぞれ複数の凹部及び凸部が設けられているため、弾性リング体が一度スリップして、その凸部及び凹部が第2保持部材の凹部及び凸部から脱出しても、第2保持部材の隣接する凹部及び凸部にはまり込み、再びトルクを伝達する可能性がある。

【0009】更に、前記従来の動力伝達機構では、周囲の温度の昇降に起因して弾性リング体の弾性率が変動するため、トルクリミッタの機能が不安定である。

【0010】そこで、本発明は、前記従来の動力伝達機構の欠点を改良し、周囲の温度変化の影響を受けず、異物の侵入防止が可能で、摩耗防止及び防錆も可能で、しかも、トルクの伝達が一旦遮断された後は遮断状態を確実に維持する安定した動力伝達機構を提供しようとするものである。

[0011]

【課題を解決するための手段】本発明は、前記課題を解決するため、次の手段を採用する。

【0012】1.複数の径方向テーパ状凹部を有する駆動側回転部材と、回転軸に連結され、かつ、複数の径方向及び回転軸方向凹部を有する従動側回転部材と、前記各径方向テーパ状凹部から前記各径方向及び回転軸方向凹部に移動することができる各ボールと、前記従動側回転部材に取り付けられたばね及び前記ばねによって付勢されたボール押圧リングとから構成され、トルクの伝達時には、前記ボール押圧リングに形成された傾斜面が前記各ボールを前記駆動側回転部材の前記各径方向テーパ状凹部と前記従動側回転部材とに圧接させ、トルクの遮断時には、前記駆動側回転部材の前記各径方向テーパ状凹部の一方のテーパ面と前記ボール押圧リングの前記傾斜面とが前記各ボールを前記を径方向及び回転軸方向凹部に移動させる動力伝達機構。

【0013】2. 前記従動側回転部材が前記各回転軸方 向凹部に連続する各回転軸方向奥凹部を有し、トルクの 遮断時には、前記各ボールが前記各回転軸方向奥凹部に 移動することにより径方向の移動を阻止される前記1記 載の動力伝達機構。

【0014】3. 前記駆動側部材が、プーリと、前記プーリに固定されたアウターリングと、前記各ボールに圧接するインナーリングと、前記アウターリングと前記インナーリングとの間を結合する弾性変形可能なゴム部材とを有する前記1記載の動力伝達機構。

【0015】4. 前記ばねは、皿ばねであって、ねじによって前記ボール押圧リングに対する付勢力を設定される前記1記載の動力伝達機構。

【0016】5. 前記駆動側回転部材の内周面と前記従 動側回転部材の外周面との間、及び、前記駆動側回転部 30 材の内周面と前記ボール押圧リングの外周面との間を、 それぞれシール部材によって密閉した前記1記載の動力 伝達機構。

【0017】6.前記ゴム部材の内周面と前記従動側回転部材の外周面との間、及び、前記ゴム部材の内周面と前記ボール押圧リングの外周面との間を、それぞれ圧接することによって密閉した前記3記載の動力伝達機構。【0018】7.前記インナーリングに固定されたリング状シール部材と前記従動側回転部材の外周面との間、

及び、前記ゴム部材の内周面と前記ボール押圧リングの 外周面との間を、それぞれ圧接することによって密閉し た前記3記載の動力伝達機構。

【0019】8. 前記ゴム部材の内周面と前記従動側回 転部材の外周面との間、及び、前記インナーリングに固 定されたリング状シール部材と前記ボール押圧リングの 外周面との間を、それぞれ圧接することによって密閉し た前記3記載の動力伝達機構。

【0020】9. 前記アウターリングと前記プーリとの間に隙間が発生した場合、前記アウターリング、前記ゴム部材及び前記インナーリングを前記プーリ側へ移動しても、前記密閉を維持することができる前記6,7又は

8記載の動力伝達機構。

【0021】10. 前記従動側回転部材と前記回転軸との間に隙間が発生した場合、前記従動側回転部材、前記各ボール及び前記ボール押圧リングを前記プーリ側へ移動しても、前記密閉を維持することができる前記6,7又は8記載の動力伝達機構。

【0022】11.前記密閉された空間に防錆材又は潤滑材を封入した前記5~10のいずれか1つ記載の動力 伝達機構。

【0.023】12.前記各ボールが前記一方のテーパ面 10 によって前記各径方向テーパ状凹部から前記各径方向及び回転軸方向凹部へ移動を開始した後に、前記各ボールが接する前記ボール押圧リングの傾斜面の角度を、前記各ボールが移動を開始する前に接する前記ボール押圧リングの傾斜面の角度よりも小さく形成した前記1記載の動力伝達機構。

【0024】13. 前記各ボールが前記一方のテーパ面によって前記各径方向テーパ状凹部から前記各径方向及び回転軸方向凹部へ移動を開始する時のトルクと、完全遮断時のトルクとが略等しくなるように構成した前記1記載の動力伝達機構。

【0025】14.トルクの遮断時に、前記各ボールが 前記各回転軸方向奥凹部に移動した状態においても、前 記ばねの付勢力が前記各ボールに作用するように、前記 従動側回転部材と前記ボール押圧リングとの間に隙間を 形成した前記2記載の動力伝達機構。

【0026】15. トルクの遮断時に、前記各ボールが 前記各回転軸方向奥凹部に移動した状態においても、前 記ばねの付勢力が前記各ボールに作用するように、前記 各回転軸方向奥凹部の深さを設定した前記2記載の動力 伝達機構。

【0027】16. 前記ねじに緩みを防止する手段を併用した前記4記載の動力伝達機構。

[0028]

【発明の実施の形態】本発明の4つの実施の形態について以下に説明する。

【0029】まず、本発明の第1実施の形態例の動力伝達機構が使用された圧縮機について図1~図5を参照して説明する。図1は、正面図、図2は、トルクの伝達時における圧縮機の軸方向断面図、図3は、トルクの遮断 40時における圧縮機の軸方向断面図、図4は、図2における線A-Aによる断面図、図5は、図3における線B-Bによる断面図である。

ボール9を収容するための径方向テーパ状凹部8 a が、同一径上に等間隔で数箇所形成されている。各径方向テーパ状凹部8 a には、一対のテーパ面8 b が左右対称に形成されている。

【0031】圧縮機の回転軸2には、ハブ10の軸取付部10aがナット11によって固定されている。ハブ10には、1個のボール9を収容するための径方向及び回転軸方向凹部10bが、同一径上に等間隔で数箇所形成されている。また、各径方向及び回転軸方向凹部10bに連続して各回転軸方向奥凹部10cが形成されている。

【0032】各ボール9は、トルクの伝達時には、図2と図4に示されるように、各径方向テーパ状凹部8aと各径方向及び回転軸方向凹部10bとにまたがって位置する。しかし、トルクの遮断時には、各ボール9は、図3と図5に示されるように、各径方向及び回転軸方向凹部10bに移動して、更に、各回転軸方向奥凹部10cに移動する。各ボール9の移動については、後述する。

【0033】ハブ10の突出円筒部10dには、ボール 押圧リング12と皿ばね13とをはめて、ナット14に 20 よって固定する。ナット14の締め付け度を加減するこ とによって、ボール押圧リング12に対する皿ばね13 の付勢力を設定することができる。ボール押圧リング1 2には、各ボール9を径方向外側に配置されるインナー リング8と回転軸方向に配置されるハブ10とに対して 圧接させるための傾斜面12aが形成されている。イン ナーリング8とハブ10の突出部10eとの間には、リ ング状シール部材15を配設し、また、インナーリング 8とボール押圧リング12との間には、リング状シール 部材16を配設する。インナーリング8、ハブ10、ボ ール押圧リング12及び各リング状シール部材15,1 6によって密閉された空間に、防錆材又は潤滑材を封入 する。

【0034】インナーリング8の各径方向テーパ状凹部 8aの一対のテーパ面8bの一方(プーリ4の回転方向 に応じていずれか一方)と、各ボール9と、ボール押圧 リング12の傾斜面12aとの間における力の関係及び ボールの移動について説明する。傾斜面12aは、皿ば ね13の付勢力によってボール9を傾斜面12aに対し て垂直な方向に力 P 1 で押す。 図 1 0 に示されるよう に、力P1は、ボール9を径方向外側に押す分力P1r と回転軸方向右側に押す分力P1hとに分解することが できる。また、一方のテーパ面8bは、ボール9をテー パ面8bに対して垂直な方向に力P2で押す。図11に 示されるように、力P2は、ボール9を径方向内側に押 す分力 P 2 r と回転軸方向右側(図 4 においてインナー リング8が右方向回転の場合)に押す分力P2hとに分 解することができる。P1r>P2rのとき、一対のテ ーパ面8bがボール9に圧接するため、トルクは伝達さ

10

ル9を径方向内側に移動させるため、トルクの伝達は遮

【0035】トルクの伝達時における本実施の形態例の 作用について図2と図4を参照して説明する。各ボール 9は、インナーリング8の各径方向テーパ状凹部8aの 一対のテーパ面8bと、ハブ10の突出部10eと、ボ ール押圧リング12の傾斜面12aとに圧接しているた め、プーリ4の回転は、3本のボルト6、アウターリン グ5、ゴムリング7、インナーリング8、各ボール9、 ハブ10の突出部10e及びハブ10の軸取付部10a を経て圧縮機の回転軸2に伝達される。

【0036】圧縮機1の焼付き事故等に起因して設定値 を超過したトルクが発生した際には、図2と図4の状態 が維持されずに、インナーリング8の各径方向テーパ状 凹部8aの一方のテーパ面8b(プーリ4の回転方向に 応じていずれか一方)が、各ボール9を押圧して図3と 図5に示されるようにハブ10の各径方向及び回転軸方 向凹部10bに移動する。この移動後の状態では、各ボ ール9は、径方向外側に戻る若干の恐れがあるため、各 一方のテーパ面8bとボール押圧リング12の傾斜面1 2 a とは、各ボール 9 を各回転軸方向奥凹部 1 0 c に更 に移動する。この結果、各ボール9は、径方向外側に戻 ることを確実に阻止される。このとき、ボール押圧リン グ12は、傾斜面12aが各ボール9に押圧されること によって、皿ばね13に抵抗しながら図2において一時 的に若干左方向に移動した後に復元する。したがって、 インナーリング8と各ボール9とは、離間するため、プ ーリ4の回転は、圧縮機の回転軸2に伝達されない。

【0037】次に、本発明の第2実施の形態例の動力伝 達機構について図6を参照して説明する。第2実施の形 態例は、第1実施の形態例に部分的改良を施したもので あるから、改良点のみを説明する。

【0038】トルクの遮断時に、各ボール9が各回転軸 方向奥凹部10cに移動した状態においても、皿ばね1 3の回転軸方向の押圧力が作用するように、ハブ10の 回転軸方向にボール押圧リング12の受部10fを適宜 の長さに設定する。すると、ナット14の緩みを防止す ることができる。緩みの防止が可能な理由は、ナット1 4に対してトルクの遮断後も皿ばね13の回転軸方向の ためには、回転軸方向の押圧力に相当するトルクをナッ ト14に作用させる必要がある。ボール押圧リング12 とハブ10の受部10 f との間に、ボール押圧リング1 2の傾斜面12aが各ボール9を径方向外側へ押す力の 発生を阻害しない程度の最小隙間 c を形成することが適

【0039】更に、本発明の第3実施の形態例の動力伝 **達機構について図7~図12を参照して説明する。第3** 実施の形態例は、第1実施の形態例に部分的改良を施し たものであるから、改良点のみを説明する。

【0040】各ボール9は、トルクの伝達時には、図2 と図4に示されるように、インナーリング8の一方のテ ーパ面8bとボール押圧リング12の傾斜面12aとに 圧接されている。トルクの遮断時に、各ボール9は、図 7に示されるように、インナーリング8の内径8cまで 径方向内側及び回転軸方向に移動することができる。こ の状態で、各ボール9がハブ10の各回転軸方向奥凹部 10cへ移動するかどうかは、図8におけるボール押圧 リング12の傾斜面12aと径方向との間の角度 θ

。と、各ボール9とハブ10のボール受エッジ部10g との接点における接線と径方向との間の角度 θ 。との大 小関係による。図9は、図8におけるボール押圧リング 12の傾斜面12aに設計変更を施し、傾斜面12aに 連続し、かつ、傾斜角度が小さい傾斜面12bを形成さ れたボール押圧リング12を示す。傾斜面12bと径方 向との間の角度をheta'。とする。角度heta。が角度heta。又 は θ' 。よりも大きい場合、各ボール9は径方向内側及 び回転軸方向に移動する。各ボール9が一方のテーパ面 8 b によって各径方向テーパ状凹部 8 a から径方向内側 及び回転軸方向へ移動を開始した後に、各ボール9が接 するボール押圧リング12の傾斜面の角度を、トルクの 伝達開始時の傾斜面12 a の角度θ 。よりも小さく形成 すると、各ボール9は一層確実に移動する。

【0041】トルクの遮断時に、各ボール9が各回転軸 方向奥凹部10cに移動した状態においても、皿ばね1 3の回転軸方向の押圧力が作用するように、各回転軸方 向奥凹部10cの深さを設定すると、ナット14の緩み を防止することができる。ナット14とねじロック材等 とを併用すれば、一層確実にナット14の緩みを防止で きるが、各回転軸方向奥凹部10cの深さを適切に設定 することによって、ねじロック材等を不要にすることが できる。

【0042】遮断トルクを低く設定する場合、皿ばね1 3の回転軸方向の押圧力を低くしなければならない。こ の場合、ナット14の緩みが発生する危険性が増大す る。したがって、ねじロック材等を使用することによっ て、ナット14の緩みに起因する動力伝達機構の誤作動 を防止することができる。

【0043】トルクの遮断時に、各ボール9は、インナ 押圧力が作用していることであり、ナット14を緩める 40 ーリング8の各径方向テーパ状凹部8aの一方のテーパ 面8bによって径方向内側及び回転軸方向へ移動を開始 する。各ボール9の移動に伴い、図10と図11に示さ れるように、各径方向テーパ状凹部8aとハブ10の各 径方向及び回転軸方向凹部10bとの間の角度ずれ (θ r) が発生し、各ボール9を径方向内側及び回転軸方向 へ移動する力が増大する。この力の増大傾向と、ボール 押圧リング12の傾斜面12a, 12bによる各ボール 9 の移動阻止力の増加傾向とをほぼ一致させると、遮断 開始時から完全遮断時までに至る間の駆動トルクをほぼ 50 一定に維持することができる。

【0044】図10と図11において、径方向と径方向 テーパ状凹部8 a の中心線との間の角度をθ r 、径方向 テーパ状凹部8 a の中心線と一方のテーパ面8 b との間 の角度をθ t、ハブ10の中心から一方のテーパ面8b がボール9を力P2で押す点までの径方向距離を1、伝 達トルクをTとすると、

 $P2r = P2h \times tan (\theta_r + \theta_t)$

 $T = P 2 h \times 1$

したがって、次の数式(1)が成立する。

[0045]

【数1】

$$P2r = \frac{T}{1} \tan (\theta_r + \theta_t)$$
 (1)

ここで、P2r = P1rとすると、 $P1r = P1h \times t$ an (θ s) であるから、次の数式(2) と(3) が成 立する。

[0046]

【数2】

$$\frac{T}{1}\tan(\theta_r + \theta_t) = Plh \tan(\theta_s)$$
 (2)

【数3】

$$T = \frac{1P1h \tan(\theta_S)}{\tan(\theta_T + \theta_t)}$$
 (3)

角度ずれによるボール9の移動により変動する数値は、 1とP1hである。1の変化によるP1hの増加が適切 であれば、Τは角度ずれ (θ .) に対してほぼ一定とな

【0047】図12は、伝達トルクと角度ずれの関係を 示すグラフである。遮断開始のときのトルクと完全遮断 のときのトルクとの差が小さい場合は、伝達トルクは角 30 度ずれの変化に対してフラットに近く、前記トルクの差 が大きい場合は、伝達トルクは角度ずれの変化に対して フラットでなくなる。

【0048】更に、本発明の第4実施の形態例の動力伝 達機構について図13~図18を参照して説明する。第 4 実施の形態例は、第1 実施の形態例に部分的改良を施 したものであるから、改良点のみを説明する。

【0049】図14において、ハブ10のフランジ10 hの外周面はゴムリング7の内周面に圧接し、また、ボ ール押圧リング12の外周面もゴムリング7の外周面に 40 圧接する。したがって、ハブ10とゴムリング7とボー ル押圧リング12とによって密閉された空間には、外部 から異物が侵入しないので、動力伝達機構の遮断機能に 支障が生じない。また、グリース等の潤滑材又は防錆材 を密閉された空間に封入すると、動力伝達機構における 遮断構造の摩耗防止及び防錆を図ることができる。

【0050】図15に本発明の第4実施の形態例の動力 伝達機構の第1設計変更例を示す。第1設計変更例で は、ハブ10のフランジ10hの外周面はインナーリン ング状シール部材15に圧接し、その他の点は図14と 同様である。

【0051】図16に本発明の第4実施の形態例の動力 伝達機構の第2設計変更例を示す。第2設計変更例で は、ボール押圧リング12の外周面はインナーリング8 の内周面の外側(圧縮機に遠い側)に固定されたリング 状シール部材16に圧接し、その他の点は図14と同様 である。

【0052】続いて、図14に示される本発明の第4実 10 施の形態例の動力伝達機構において、アウターリング5 とプーリ4との間に隙間が発生した状態を図17に示 し、ハブ10と圧縮機の回転軸2との間に隙間が発生し た状態を図18に示す。

【0053】図17の状態において、アウターリング5 にボルト6を挿通してプーリ4にねじ込むと、アウター リング5とゴムリング7とインナーリング8とは、プー リ4側へ移動する。この際、ハブ10のフランジ10h の外周面とゴムリング7の内周面との間、及び、ボール 押圧リング12の外周面とゴムリング7の内周面との間 20 は、それぞれシールを維持することができる。

【0054】図18の状態において、圧縮機の回転軸2 にナット11をねじ込むと、ハブ10、ボール9、ボー ル押圧リング12、皿ばね13及びナット14は、プー リ4側へ移動する。この際、ハブ10のフランジ10h の外周面とゴムリング7の内周面との間、及び、ボール 押圧リング12の外周面とゴムリング7の内周面との間 は、それぞれシールを維持することができる。

[0055]

【発明の効果】以上の説明から明らかなように、本発明 によれば、次の効果を奏することができる。

【0056】1. 動力伝達機構の周囲の温度変化の影響 を受けないため、安定したトルクリミッタが得られる。

【0057】2. トルクの伝達が一旦遮断された後は、 従来の技術のようにトルクの伝達と遮断とが断続的に繰 り返される欠点が生じない。

【0058】3. 動力伝達機構に振動、騒音及び発熱が 生じない。

【0059】4.シール部材を動力伝達機構の遮断構造 に採用したから、塵埃等の異物の侵入が防止されるの で、トルクリミッタの特性が変動しない。

【0060】5. シール部材の採用によって密閉された 空間に防錆材又は潤滑材を封入することができるから、 動力伝達機構の遮断構造の防錆及び摩耗防止を図ること ができるので、トルクリミッタの特性が変動しない。

【0061】6. 動力伝達機構を従動側機器に取り付け るとき、従動側機器の回転軸方向の隙間を調整するため のシム等が不要である。

【0062】7.トルクの伝達が遮断された後、部品の 交換をせずに、ボール押圧リング、ばね及びねじをハブ グ8の内周面の内側(圧縮機に近い側)に固定されたリ 50 に対して脱着して、各ボールをトルクの伝達位置に移動 させることによって、動力伝達機構を復旧させることが できる。

【0063】8. ボール押圧リングの傾斜面の角度を適宜に形成することによって、各ボールは一層確実に移動するので、設定値を超過したトルクが発生した際に、トルクの伝達を確実に遮断することができる。

【0064】9. 遮断開始時のトルクと完全遮断時のトルクとが略等しくなるように構成したから、動力伝達機構の信頼性が向上する。

【0065】10. ボール押圧リングとハブ等の従動側 10回転部材との間に隙間を形成すること、各回転軸方向奥凹部の深さを適宜に設定すること、又は、ボール押圧リングを付勢するねじに緩みを防止する手段を併用することによって、トルクの伝達の遮断状態を確実に維持することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第1実施の形態例の動力伝達機構が使用された圧縮機の正面図である。

【図2】本発明の第1実施の形態例の動力伝達機構が使用された圧縮機のトルクの伝達時における軸方向断面図 20 である

【図3】本発明の第1実施の形態例の動力伝達機構が使用された圧縮機のトルクの遮断時における軸方向断面図である。

- 【図4】図2における線A-Aによる断面図である。
- 【図5】図3における線B-Bによる断面図である。
- 【図6】本発明の第2実施の形態例の動力伝達機構のトルクの伝達時における要部の軸方向断面図である。

【図7】本発明の第3実施の形態例の動力伝達機構のトルクの完全遮断時におけるインナーリングとボールとハ 30 ブとの関係を示す正面図である。

【図8】本発明の第3実施の形態例の動力伝達機構のトルクの遮断時における要部の軸方向断面図である。

【図9】本発明の第3実施の形態例の動力伝達機構の設計変更例のトルクの遮断時における要部の軸方向断面図である。

【図10】本発明の第3実施の形態例の動力伝達機構の トルクの遮断時における力学関係を説明するための要部 の軸方向断面図である。

【図11】本発明の第3実施の形態例の動力伝達機構の 40 12 トルクの遮断時におけるインナーリングとボールとハブ 12 との力学関係を説明するための正面図である。 12

【図12】本発明の第3実施の形態例の動力伝達機構に おける伝達トルクと角度ずれの関係を示すグラフであ る。

【図13】本発明の第4実施の形態例の動力伝達機構が 使用された圧縮機の正面図である。 【図14】本発明の第4実施の形態例の動力伝達機構が 使用された圧縮機のトルクの伝達時における軸方向断面 図である。

12

【図15】本発明の第4実施の形態例の第1設計変更例の動力伝達機構が使用された圧縮機のトルクの伝達時における軸方向断面図である。

【図16】本発明の第4実施の形態例の第2設計変更例の動力伝達機構が使用された圧縮機のトルクの伝達時における軸方向断面図である。

0 【図17】図14において、アウターリングとプーリとの間に隙間が発生した状態を示す模式図である。

【図18】図14において、ハブと圧縮機の回転軸との間に隙間が発生した状態を示す模式図である。

【図19】従来の動力伝達機構が使用された圧縮機を示し、(a)は正面図、(b)は(a)における線C-O-Cによる断面図である。

【符号の説明】

- 1 圧縮機
- 2 圧縮機の回転軸
- 3 球軸受
- 4 プーリ
- 5 アウターリング
- 6 ボルト
- 7 ゴムリング
- 8 インナーリング
- 8 a 径方向テーパ状凹部
- 8 b テーパ面
- 8 c 内径
- 9 ボール
- 10 ハブ 10a 軸取付部
- 10b 径方向及び回転軸方向凹部
- 10c 回転軸方向奥凹部
- 10d 突出円筒部
- 10e 突出部
- 10f 受部
- 10g ボール受エッジ部
- 10h フランジ
- 11 ナット
- 12 ボール押圧リング
- 12a 傾斜面
- 12b 傾斜面
- 13 皿ばね
- 14 ナット
- 15 リング状シール部材
- 16 リング状シール部材

